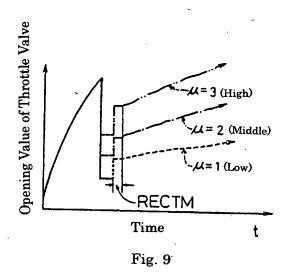
Japanese Patent Laid-open Publication No. JP 02-027124 Translation of the relevant part

When a skid occurred, the difference of revolution speeds of front wheels and rear wheels (GW-FW) is big as shown in Fig.8. An opening of throttle valve 10 is feedforward controlled as shown in Fig.9 to reach a target forward control opening value STAG of forward control and successively further feedforward controlled to quickly reach a target forward restoring control value STAG. Accordingly, revolution speed of driving wheels 6 is immediately slowed down to allow quick convergence of the spin, and then is quickly restored to approach a target revolution speed MOKU for a subsequent feedback control. This control allows for a desirable restoration response.

The throttle valve 10 is subsequently feedback controlled by a feedback control module 26. Revolution speed GW of the driving wheels 6 is converged to the target revolution speed MOKU to control any further skid adequately.



⑩ 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

◎ 公 開 特 許 公 報 (A) 平2−27124

⑤Int. Cl. 5

識別記号

庁内整理番号

❸公開 平成2年(1990)1月29日

F 02 D 29/02 41/22 3 1 1 A 3 1 0 E 7713-3G 7825-3G

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全9頁)

60発明の名称

自動車のスリップ制御装置

②特 願 昭63-178664

20出 願 昭63(1988)7月18日

⑩発 明 者 信 本

和俊

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マッダ株式会社内

⑩発明者 塚原

裕

広島県安芸郡府中町新地3番1号 マツダ株式会社内

勿出 願 人 マッダ株式会社

広島県安芸郡府中町新地3番1号

個代 理 人 弁理士 前 田 弘

外2名

明 細 種

1. 発明の名称

自動車のスリップ制御装置

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本発明は、車両の駆動輪のスリップを防止して 走行安定性の向上を図るようにした自動車のスリ ップ制御装置の改良に関する。

(従来の技術)

従来より、この種の自動車のスリップ制御装置として、例えば特開昭61-182434号公報に開示されるように、車両の駆動輪と従動輪との駆棄差を駆動輪のスリップ量として検出し、この駆動輪のスリップ量が制御目標値になるようエンジンのスロットル弁の開度制御でもってエンジンは力をフィードバック制御することにより、駆動輪の回転速度を調整してそのスリップを有効に防止し、車両の走行安定性の向上を図るようにしたものが知られている。

(発明が解決しようとする課題)

ところで、車両を運転するに際しては、運転者 のアクセルペダルの踏込み操作に応じてエンジン 出力を増大させて車両を加速させることが運転者 の操作感を良好なものにでき、好ましい。

しかるに、上記の如くスリップ量のフィードバ

- 2 -

ック制御を行っている場合には、アクセルペダル の踏込み操作に拘らず駆動輪のスリップ量が制御 目標値に制御されて、駆動輪の回転速度の上昇が 行われないため、運転者はアクセルペダルを踏込 んでも車両速度が上昇しないと感じ、その操作感 が低下する欠点がある。

本発明は斯かる点に鑑みてなされたものであり、 その目的は、スリップ量のフィードバック制御中 でも、可能な限り運転者のアクセルベダルの踏込 み操作に応じて車両の動きを直接反応させて、操 作感の向上を図ることにある。

(課題を解決するための手段)

. 📣

以上の目的を達成するため、本発明では、フィードバック制御中でもスリップ量が制御目標値未満の状況があることに着目し、この状況ではエンジン出力を若干増大させてもスリップ量制御に支障は生じず、駆動輪のスリップを招かないことから、この状況でのみ運転者のアクセルペダルの踏込み操作に応じてエンジン出力を若干強制的に増大制御することとしている。

- 3 -

のスリップ発生に対して若干の余裕があるので、この状況で運転者によるアクセルペダル11の踏込みがあれば、増大制御手段28によりエンジン出力が強制的に増大制御されても、駆動輪のスリップを生じることなく車両をアクセルペダルの踏込みに応じて加速させることができる。

(発明の効果)

以上説明したように、本発明の自動車のスリップ制御装置によれば、駆動輪のスリップ量を制御目標値にフィードバック制御している場合、駆射輪のスリップ発生に対してエンジン出力の増大に余裕があるときには、運転者によるアクセルの路込みに応じてエンジン出力を若干強制のに応じてエンジン出力を若干強制的に増大制御したので、駆動輪のスリップ発生を直接に増大制御したので、駆動輪のスリップ発生を直接に対して車両をは受いたさせて加速させることができ、運転者の操作感の向上を図ることができる。

(実施例)

以下、本発明の実施例を第2図以下の図面に基 いて説明する。

(作用)

以上の構成により、本発明では、エンジン出力のフィードバック制御時には、駆動輪のスリップ 量は制御目標値に徐々に収束することになるが、 制御目標値未満の許容値以下の状況では、駆動輪

御手段28とを設ける構成としたものである。

- 4 -

第2図は本発明に係る自動車のスリップ制御装置の全体概略構成を示し、1はエンジン、2は例えば前進4段、後退1段の自動変速機であって、該自動変速機2で変速されたエンジン動力は、変速機2後方に配置した推進軸3、差動装置4及び後車軸5を介して左右の後輪6,6に伝達され、該後輪6を駆動輪とし、左右の前輪7,7を従動輪として構成している。

また、上記エンジン1の吸気通路1aには、吸入空気量を制御してエンジン出力を調整する出力 調整手段としてのスロットル弁10が配置されている。該スロットル弁10は、アクセルペダル1 1とは機械的な連動関係がなく、ステップモータ 等で構成されたスロットルアクチュエータ12に より電気的に開度制御される。

さらに、前後左右の車輪 6.7 近傍には、各々、車輪の回転速度を検出する車輪速度センサ13.13…が設けられていると共に、アクセルペダル11の開度を検出する開度センサ14、ステアリング舵角を検出する舵角センサ15、プレーキペ

- 5 -

ダルの踏込時を検出するプレーキセンサ16、自動変速機2のレンジを検出するレンジセンサ17が設けられている。而して、以上の各センサ13~17の検出信号は、CPU等を有するコントローラ20に入力されていて、該コントローラ20により、スロットル弁10の開度制御によりエンジン出力を制御して、後輪(駆動輪)6のスリップを抑制、防止するようにしている。

S 🚳

次に、コントローラ20によるスリップ制御を 第3図ないし第5図の制御フローに基いて説明する。

先ず、第3図のメインフローから説明するに、ステップSM1 でシステムをイニシャライズした後、ステップSM2 でアクセルペダル11の踏込み量に応じたスロットル弁10の目標開度NTAGを演算し、ステップSM3 で駆動輪6のスリップ制御を第5図のスリップ制御フローに基いで行い、基本的にスリップ制御時にはその制御開度STAGにスロットル弁10を開度制御し、スリップ制御を要しない通常制御時には上記ペダル踏込み量に応

- 7 -

前輪速度(従動輪速度)FV とを比較する。ここに、駆動輪速度VRは左右の後輪のうち大きいほうの速度を用い、従動輪速度PVは左右の両輪の回転速度の平均を用いる。而して、VR - FVが大きい大スピンフラグSPIN(大スピンフラグSPIN(大スピンフラグSPIN)の値を判別し、SPIN $\neq 0$ の切るには大スピンの発生時と判断して、ステップS 5 で路面の μ 判定用タイマGTIMを所定でのルップS 5 で路面の μ 判定用タイマGTIMを所面ののでのでGGP=PF)をGGP=0 に初期設定し、また今回の従動輪速度FVを前回の従動輪速度FVOLD としてステップS 1 進むこととする。

一方、上記ステップS2で前後輪の速度差(WR-FW)が大きくない場合には、更にステップS6でスピンフラグSPINの値を判別し、SPIN=0の大スピン時に限り、ステップS7で所定時間計測用のタイマRECTMを所定値(例えばRECTM=22)に初期設定する。そして、ステップS8で前後輪の速度

じた目標開度NTAGに制御することとして、ステップSM2に戻ることを繰返す。

次に、第4図の制御フローを説明するに、該制御フローは上記第3図のメインフローに所定時間毎に割込んで開始し、ステップSIIで車輪速度、アクセルペダル開度、舵角等の各種データを入力すると共に信号処理した後、ステップSI2で各種制御タイマに対しデクリメント等の処理をし、ステップSI3でスロットル弁10の開度を実際に上記目標開度NTAG又は制御開度STAGに制御して終了する。

続いて、第5図のスリップ制御フローを説明する。先ず、ステップS」でスリップ制御の要/不要を運転者が選択するトラクションスイッチのON/OFF状態で判別し、ON状態でスリップ制御を要求する場合には、ステップSz以降で駆動輪(後輪)6のスリップ制御を行う。

而して、ステップS2以降でスリップの程度及び路面の摩擦係数(以下μという)を判別する。 先ずステップS2で後輪速度(駆動輪速度)WRと

- 8 -

差(WR - FW)が中程度か否かを判別し、中程度の 場合にはステップSg でスピンフラグSPINをSPIN -100に、速度差(WR - FW) が小さい場合にはステ ップSn でSPIN-255に各々設定する。

しかる後、ステップ S η 以降で路面のμを判定 することとし、先ずステップSηでμ判定終了フ ラグGCF=0 の場合(μ判定前)に限り、ステップ S12 で路面のμ判定用タイマGTIMの値を判別し、 大スピン発生時からGTIM-Oになった所定時間経過 時に、ステップSizでこの時の従動輪速度FVと前 回(大スピン発生時点)の従動輪速度FWOLD との 差から従勤輪の加速度GG(=FW-FWOLD)を把握して、 ステップSuで今回の従動輪速度FVと従動輪の加 速度GGとに基いて同ステップ中に示すマップから 路面のμを把握する。ここに、マップ上、同一の 従動輪速度FVでは従動輪の加速度GGが高いほど路 面μも高いから、領域MU-Iではμは低く、領域MU -2ではμは中程度、領域MU-3ではμは高い。そし て、路面のμを判定した後は、ステップSεでμ 判定終了フラグCGF をGCF=FF(μ判定終了)に設

- 9 -

定して、ステップSis 以降のスリップ制御に移る こととする。

· •)

ステップ S 16 以降でのスリップ制御では、先ずステップ S 16 でアクセルペダル 1 1 の踏込みの有無を判別し、踏込み時 (ON 時) 限りスリップ制御を行うこととし、ステップ S 17 でスリップ制御中フラグ SPINC (スリップ制御中で 0) の値を判別し、SPIN でスピンフラグ SPINの値を判別し、SPIN - 255のスピン収束状態ではスロットル弁開度をアクセルペダルの踏込み量に応じた開度値に設定すべく、直ちにステップ S 22 に進む。

一方、上記ステップ S₁₈ で SPIN ≠ 255 の場合は、ステップ S₁₉ でスリップ制御中フラグ SPINC を SPINC=0 に設定した後、ステップ S₂₀ で駆動輪の回転速度のフィードバック制御における前後輪の回転速度差を路面のμ及びアクセルベダル11の踏込み量に応じた所定値 ΔN にすべく、駆動輪の目標回転速度 MOKU = PV + ΔN に予め設定する。ここに、前後輪の回転速度差(後輪の目標ス

- 11 -

(第6図(イ)参照)こととし、同ステップ中に示すマップに基いて従動輪の回転速度PNに応じた目標のフォワード制御開度値STAGを求める。この制御開度値STAGは推定した路面のμに応じて設定され、路面μが低いほど一層小さい開度値に求められる。

また、上記の大スピン発生後に、スピンが幾分 収まって上記ステップS21でSPIN≠0となると、 タイマRECTM≠0の所定時間経過前では、上記の 如く小開度値に設定したフォワード制御開度値ST AGを短時間で復帰させるようフィードフォワード 制御することとし(第6図(ロ)参照)、ステップS24で同ステップ中に示すマップに基いて従帰制 倫の回転速度FVに応じた目標のフォワード復帰制 御値STAGを求める。この復帰制御値STAGは上記と 同様に、推定路面μに応じて設定される。

而して、SPIN-0で且つタイマRECTM-0 になると、ステップSaでは上記ステップSaで求めた駆動 輪の目標回転速度MOKUになるようフィードバック 制御(例えばPI-PD 方式)により目標開度値STAC リップ量) ΔΝ の基本値は、領域MU=1(低μ路)では例えば 2 km/hに、領域MU=2(中μ路)では 4 km/hに、領域MU=3(高μ路)では 6 km/hに各々設定され、領域MU=3(高μ路)では 6 km/hに各々設定され、これら基本値をアクセルペグル 1 1 の踏込み量に応じた補正係数 k acc で乗算補正して後輪の目標スリップ量(後輪のスリップの制力を得る。この補正係数 k acc は、第四目標スリップ量(後輪の形式では、1 0 のがでは、1 0 のがでは、1 0 を保持には、2 0 のは、2 0 の目標回転速度も高くなる。

しかる後、ステップS21及びS2で各々スピンフラグSPINの値及び大スピン収束後の計測タイマRECTMの値を判別し、SPIN=0の大スピン発生時には、ステップS2に進んでスロットル弁10の開度を小さな開度値にフィードフォワード制御する

- 12 -

を設定する。

その後は、アクセルペダル11の踏込み時や開放側操作時に対処して、その踏込み/開放操作に応じて車両を許容範囲で直接に加速又は減速反応させるべく、ステップS窓でアクセルペダル踏込み量に応じた目標スロットル弁開度NTAGに基いてフィードバック制御の目標開度STAGを下記式により、アクセルペダル路込み量増大時には開度の増大側に補正し、踏込み量減少時には開度の端少側に各々補正する。

 $STAG = (0.3 \times NTAG + 0.7 \times STAG) / 2$

そして、ステップS27でアクセルペダル11が 開かれているか(開動作途中か)否かを判別し、 開かれているYES の場合には、ステップS28で駆動輪6の滑り率(駆動輪回転速度/従動輪回転速度)が設定値以上の過大時か否かを判別し、過大でないとき、つまり駆動輪6のスリップ量が目標値スリップ量(制御目標値) ΔNの許容値未満の許容値以下のときには、ステップS28で求めたアクセルペダル踏込み時での

- 13 -

補正目標開度を制御目標開度STACとする。

一方、上記ステップ S 27 でアクセルペダル 1 1 が踏込まれていない場合、特にアクセルペダル 1 1 の踏込み量の減少時には、直ちにステップ S 29 に進んで上記補正目標開度値を制御目標開度 STAG として設定する。

しかる後、ステップS 30 でスリップ制御での目 標開度STAGと、アクセルペダル踏込み量に応じた 目標開度NTAGとを比較し、STAG ≤ NTAGの場合には、 スリップ制御の必要時であるので、ステップS 31 で実際に制御すべき開度値TAGET をスリップ制御 により求めた目標開度STAGとして制御して、終了 する。

一方、上記ステップ S 30 でSTAG > NTAGの場合には、通常通りアクセルベダルに応じた開度に制御すべく、ステップ S 22 でスリップ制御中フラグ SP INC をSPINC-255(スリップ制御の不要時)に設定すると共に、ステップ S 33 で路面のμ料定終了フラグ GGF を GGF-FFに設定(μ判定終了)して、ステップ S 34 で実際に制御すべき開度値 TAGET をア

- 15 -

き)、補正目標開度値STAGをアクセルベダル踏込み量に応じた目標開度値NTAGに応じて増大補正して、エンジン1の出力をアクセルベダル11の踏込みに応じて増大させるよう上記フィードバック制御手段26に優先してスロットル弁10の開度を制御するようにした増大制御手段28を構成している。

したがって、上記実施例においては、駆動輪の VRのスリップ量(回転速度差(WR - PW))に応じて スロットル弁10の開度制御がフィードバック制 御とフィードフォワード制御とに適宜切換えられ る。

今、大スリップ発生時には、両車輪の回転速度 差(GV - PW) は第8図に示す如く大きい状況だが、 この時にはスロットル弁10の開度が第9図に示す如く先ずフィードフォワード制御されて、目標 のフォワード制御開度値STAGにまで素早く減少制 御された後、再びフィードフォワード制御されて、 目標のフォワード復帰制御値STAGにまで素早く復 帰制御されるので、駆動輪6の回転速度が即座に クセルペダル踏込み量に応じた目標開度NTAGとして制御して、終了することとする。

よって、4個の車輪速度センサ13,13…及び第5図の制御フローのステップS2, S8により、駆動輪6のスリップを検出するようにしたスリップ検出手段25を構成している。また、ステップS20, S25 により、上記スリップ検出手段25で検出される駆動輪6のスリップ量を、第6図(ハ)に示す如く、制御目標値(駆動輪(後輪)6と従動輪(前輪)7との間の回転速度差(WR ーPW))ΔN)にするようスロットル弁10をフィードバック制御するフィードバック制御手段26を構成している。

また、同制御フローのステップ S 27 により、アクセルペダル 1 1 の踏込み時を検出する踏込み検出手段 2 7 を構成していると共に、ステップ S 26 , S 28 , S 28 により、上記踏込み検出手段 2 7 で検出したアクセルペダル 1 1 の踏込み時に、駆動輪6の滑り率が設定値未満の時(駆動輪6のスリップ量が目標スリップ量 Δ N 未満の許容値以下のと

- 16 -

低下してそのスピンの収束が速くなると共に、その後に行われるフィードバック制御における目標 回転速度MOKU近傍にまで素早く復帰して、その復 帰応答性が良好になる。

そして、その後は、スロットル弁10の開度がフィードバック制御手段26でフィードバック制御されるので、駆動輪6の回転速度GVは目標回転速度MOKUに良好に収束し、その後のスリップが有効に防止されることになる。

その場合、駆動輪6のスリップ量のフィードバック制御中において、第10図に示す如くアクセルペダル11が踏込まれた場合には、この踏込み量の増大に応じて駆動輪6の目標値スリップ量 Δ N も大きくなって駆動輪6の目標回転速度MOKUも大きくなる(第5図のステップSa)。このことにより、フィードバック制御におけるスロットル弁10の目標開度値STAGが大きくなり(ステップSs)、この目標開度値STAG及び通常制御の目標開度値NTAGに基づいてスリップ制御の目標開度値STAGが増大側に補正されて(ステップSs、S8

- 17 -

1

)、駆動輪6の滑り率が設定値未満でスリップ発生に余裕のある状態に限り、スロットル弁開度がこの補正目標開度値STAGに増大制御されるので、エンジン出力が増大して駆動輪6の回転速度が上昇し、その分車両は加速することになる。よって、駆動輪6のスリップを招くことなく運転者によるアクセルペダル11の踏込み操作に応じて車両を直接反応させて加速させることができ、運転者の操作感の向上を図ることができる。

尚、上記実施例では、駆動輪6の目標スリップ 量 Δ N を第7図の特性図に基いてアクセルペダル 11の踏込み量に応じて可変制御したが、第7図 の特性図に代えて、駆動輪6のスリップ量 Δ N を アクセルペダル開度の変化率により補正してもよ い。また、アクセルペダル踏込み量に拘らず固定 制御する場合についても同様に適用できるのは勿 論である。この場合における駆動輪6の回転速度 の上昇の様子は第11図のようになる。

4. 図面の簡単な説明

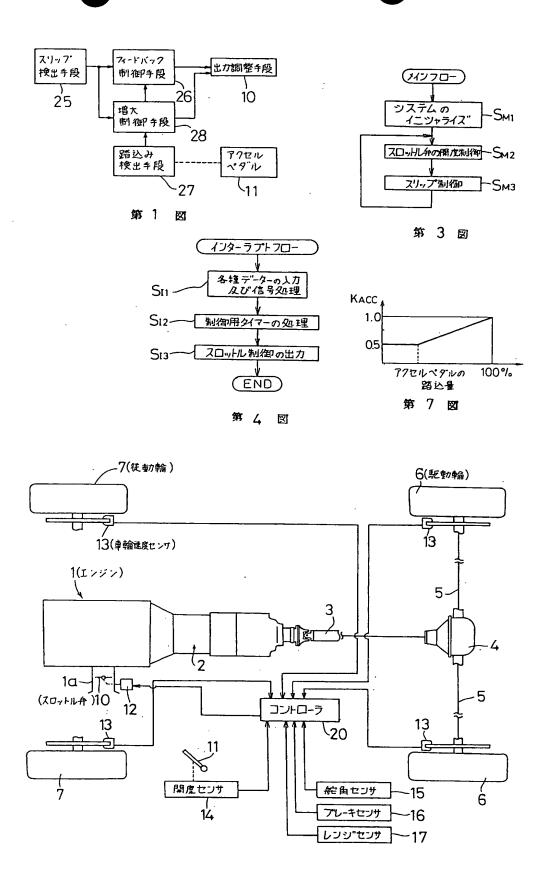
第1図は本発明の構成を示すブロック図である。 - 19 -

)、13…車輪速度センサ、20…コントローラ、 25…スリップ検出手段、26…フィードバック 制御手段、27…踏込み検出手段、28…増大制 御手段。

> 特許出願人 マ ツ ダ 株 式 会 社 代 理 人 弁理士 前 田 弘 ほか 2名

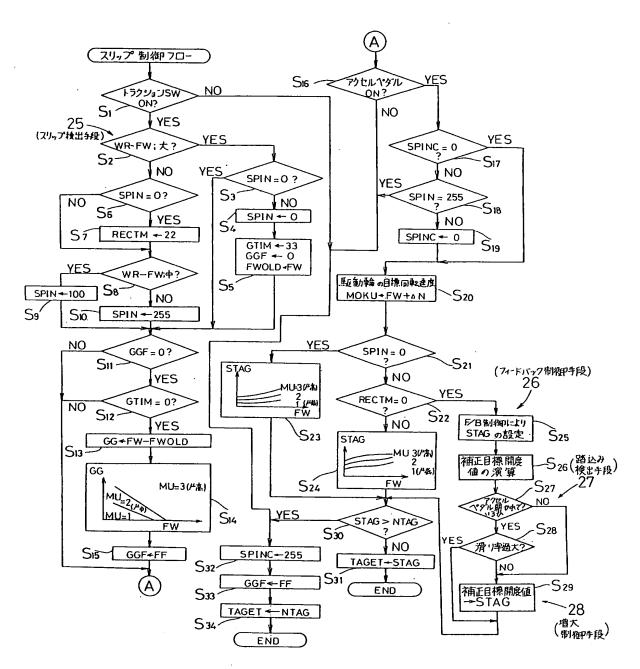
第2図ないし第10図は本発明の実施例を示し、 第2図は全体概略構成図、第3図ないし第5図は コントローラによる駆動輪のスリップ制御を示す フローチャート図、第6図はフィードフォワード 制御によるエンジン出力の減少及び復帰制御、並 びにフィードバック制御によるエンジン出力制御 の説明図、第7図はアクセルペダルの踏込み量に 対する駆動輪の目標スリップ量の補正係数特性を 示す図、第8図は大スリップ時における駆動輪及 び従動輪の回転速度の変化の様子の説明図、第9 図は大スリップ発生時におけるスロットル弁開度 の変化の様子を示す作動説明図、第10図は大ス リップ収束後におけるフィードバック制御時での アクセルペダルの踏込みに対する駆動輪及び従動 輪の回転速度の変化の様子の説明図である。第1 1図は駆動輪の目標スリップ量がアクセルペダル 踏込み量に応じて変化しない場合の第10図相当 図である。

1 … エンジン、6 … 後輪 (駆動輪)、7 … 前輪 (従動輪)、10 … スロットル弁(出力調整手段 - 20 -



∵ છ

第 2 図



第 5 図

